(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-283860 (P2002-283860A)

(43)公開日 平成14年10月3日(2002.10.3)

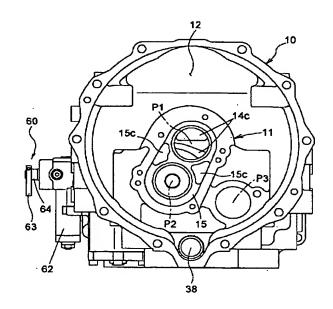
(51) Int.Cl.7	識別記号	· F I		テーマコード(参考)
B60K 17/10		B60K 17/10	D	3 D 0 3 3
17/02		17/02	E	3 D 0 3 9
17/06	·	17/06	E	3 D 0 4 2
•			С	
B 6 2 D 5/07	·	B 6 2 D 5/07	В	
	審査請求	未請求 請求項の数:	2 OL (全 14 頁)	最終質に続く
(21)出願番号	特顧2001-96049(P2001-96049)	(71) 出願人 000001052		
		株式	会社クポタ	
(22)出顧日	平成13年3月29日(2001.3.29)	大阪府大阪市浪速区敷津東一丁目2番47号		
		(72)発明者 加藤	賢治	
		大阪.	存堺市石津北町64番地	セ 株式会社クボ
		夕堺	製造所内	•
		(72)発明者 西	啓四郎	
		大阪	存堺市石津北町64番埠	セ 株式会社クボ
		タ堺.	製造所内	
		(74)代理人 1001	07308	
		弁理	土 北村 修一郎	
				最終頁に続く

(54)【発明の名称】 作業車

(57)【要約】

【課題】 静油圧式無段変速装置のケースブロックを前後車体の連結に有効に利用し、前後車体の接続を伴う組み付け作業を、所要の強度で精度良く、容易に行えるようにするとともに、潤滑油の冷却を良好にして、作動油の劣化を抑制する。

【解決手段】 前部車体と後部車体とを連結する車体構成材に用いる静油圧式無段変速装置のケースプロック1 0に大径椀状部を12一体に設けて、その大径椀状部1 2に主クラッチ9の収容空間S1を形成し、このケースプロック10内部に、クラッチ側伝動軸17とポンプ側回転軸22とを軸支する軸支用壁部13を備え、軸支用壁部13内に、ギヤ配設用空間S2を形成し、このギヤ配設用空間S2と変速プロック部分11における静油圧式無段変速装置20のポンプP及びモータMが存在する変速室空間S4とを、作動油の流通が可能であるように連通させてある。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 エンジンを装備した前部車体とギヤ式変速装置を装備した後部車体との間に、エンジン動力を断続する主クラッチと静油圧式無段変速装置とを介在させるとともに、前記静油圧式無段変速装置のケースブロックを、前部車体と後部車体とを連結する車体構成材に用いた作業車であって、

前記静油圧式無段変速装置のケースブロックは、その静油圧式無段変速装置のポンプ及びモータのケース壁を構成する変速ブロック部分の上面よりも上縁が高くなる状態に大径椀状部を一体に形成して、その大径椀状部に主クラッチの収容空間を形成してあり、

このケースブロック内部に、主クラッチ側から延出されたクラッチ側伝動軸と、ポンプ側から延出されるポンプ側回転軸とを軸支する軸支用壁部を備えるとともに、前記軸支用壁部内に、前記クラッチ側伝動軸の軸端部に設けられた伝動ギヤと、ポンプ側回転軸の軸端部に設けられた伝動ギヤとを噛み合い状態で収容するギヤ配設用空間を形成し、

かつ、このギヤ配設用空間と前記変速ブロック部分における静油圧式無段変速装置のボンプ及びモータが存在する変速室空間とを、作動油の流通が可能であるように連通させてある作業車。

【請求項2】 圧油供給ポンプから静油圧式無段変速装置に供給された作動油の戻り油を、作動油タンクに帰還させずにオイルクーラーを経て前記圧油供給ポンプの吸い込み口に供給するように構成した作業車。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、エンジンを装備した前部車体とギヤ式変速装置を装備した後部車体との間に、エンジン動力を断続する主クラッチと静油圧式無段変速装置とを介在させるとともに、前記静油圧式無段変速装置のケースブロックを、前部車体側と後部車体側とを連結する車体構成材に用いた農作業車や軽土木作業車などの作業車に関する。

[0002]

【従来の技術】上記のように、前部車体側と後部車体側とを連結する車体構成材として静油圧式無段変速装置のケースブロック利用するフレームレス型の作業車、例えばフレームレス型のトラクタでは、前部車体側と後部車体側とに亘る前後に長い車体フレームに、エンジンや静油圧式無段変速装置を搭載するようにしたフレーム式のトラクタに比べて、部品点数の削減と組立工数の削減が可能であり、車体フレームを備えた型式のトラクタとは異なる利点を有した作業車として注目されてきている。従来のフレームレス型のトラクタの車体構造は、例えば特開平11-91380号公報に示されているように、エンジンを装備する前部車体側とギヤ式変速装置を装備した後部車体との間に、エンジン動力を断続する主クラ

ッチを内装したクラッチハウジングと、静油圧式無段変速装置を構成するケースブロックとのそれぞれが直列的に接続されていた。また、主クラッチからの伝動軸と静油圧式無段変速装置の回転軸との伝動を行う伝動ギヤの配設用空間が、主クラッチ側の空間及び静油圧式無段変速装置側の空間とは独立した空間によって構成され、この空間に内装される伝動ギヤに対する潤滑油の供給は、静油圧式無段変速装置からの戻り油が供給されるように配管接続していた。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】上記従来構造のもので は、静油圧式無段変速装置を構成するケースブロック を、前後の車体と連結するに際して、接続箇所が多く、 接続面積も小さくて強度面での不利、及び、組み付け精 度を出しにくい加工上の不利があった。また、主クラッ チからの伝動軸と静油圧式無段変速装置の回転軸との伝 動を行う伝動ギヤの配設用空間に内装される伝動ギヤに 対する潤滑油の供給を、静油圧式無段変速装置からの戻 り油で行うようにするための複雑な配管構造が必要であ り、その製作加工面での不利があるばかりでなく、比較 的狭いギヤ配設用空間で高速回転する伝動ギヤを潤滑す る作動油は比較的熱を持ちやすい状況となり、作動油の 劣化が早くなる不具合がある。本発明の目的は、前部車 体と後部車体とを連結する中間車体として、静油圧式無 段変速装置を構成するケースブロックを有効に利用し、 前後車体の接続を伴う組み付け作業を、所要の強度及び 精度の確保と、その接続作業の容易化とを図るととも に、潤滑油の冷却を良好に行えるようにして、作動油の 劣化を抑制できるようにすることにある。

[0004]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するため に講じた本発明の作業車における技術手段は次のとおり である。

〔請求項1にかかる発明〕請求項1にかかる発明では、 エンジンを装備した前部車体とギヤ式変速装置を装備し た後部車体との間に、エンジン動力を断続する主クラッ チと静油圧式無段変速装置とを介在させるとともに、前 記静油圧式無段変速装置のケースブロックを、前部車体 と後部車体とを連結する車体構成材に用いた作業車にお いて、前記静油圧式無段変速装置のケースブロックは、 その静油圧式無段変速装置のポンプ及びモータのケース 壁を構成する変速ブロック部分の上面よりも上縁が高く なる状態に大径椀状部を一体に形成して、その大径椀状 部に主クラッチの収容空間を形成してあり、このケース ブロック内部に、主クラッチ側から延出されたクラッチ 側伝動軸と、ポンプ側から延出されるポンプ側回転軸と を軸支する軸支用壁部を備えるとともに、前記軸支用壁 部内に、前記クラッチ側伝動軸の軸端部に設けられた伝 動ギヤと、ポンプ側回転軸の軸端部に設けられた伝動ギ ヤとを噛み合い状態で収容するギヤ配設用空間を形成

し、かつ、このギヤ配設用空間と前記変速ブロック部分 における静油圧式無段変速装置のポンプ及びモータが存 在する変速室空間とを、作動油の流通が可能であるよう に連通させてある。

【0005】上記のように構成した作業車の車体構造で は、静油圧式無段変速装置のケースブロックが、その静 油圧式無段変速装置のポンプ及びモータのケース壁を構 成する変速ブロック部分の上面よりも上縁が高くなる状 態に大径椀状部を一体に形成したものであるから、前部 車体との連結面積が広くなり、連結強度の向上が望め る。また、ケースブロックが主クラッチの収納空間を有 する大径椀状部を一体化したものであることで、クラッ チハウジングとの連結箇所が省かれることになる連結箇 所が一つ少なくなるので、この点でも連結強度の向上が 望める。そして、ケースブロックが前部車体と連結され る箇所では、静油圧式無段変速装置のポンプへの入力用 の回転軸ではなく、その回転軸の伝動ギヤにギヤ連動さ れた伝動軸を介して主クラッチが連係されることにな る。つまり、ケースブロックとは異なる前部車体側に固 定された主クラッチとの連結に、組み付け精度の要求さ れるポンプへの入力軸ではなく、ギヤ伝動機構を介して 多少の精度面での融通を持たせることが可能な伝動軸を 連結するので、要求される組み付け精度面をある程度低 減させられる有利さもある。

【0006】また、上記構成を採用したことにより、変 速ブロック部分の上面から大径椀状部へとケース断面形 状が変化する部分を備えることになり、この断面形状の 変化部分がケースブロックの強度弱点部となるおそれが あるも、本発明では、ケース内部に軸支用壁部を形成 し、しかもその軸支用壁部が伝動ギヤの内装空間を形成 するように前後方向寸法の大きい壁部を構成することに なるので、前記断面形状の変化による強度弱点部をうま く補強して、ケースブロック自体の強度向上を図ること ができる。さらにまた、その軸支用壁部に形成されるギ ヤ配設用空間は、変速ブロック部分における静油圧式無 段変速装置のポンプ及びモータが存在する変速室空間と 連通されていて、作動油の流通が可能である。これによ って、静油圧式無段変速装置からギヤ配設用空間への油 路配管、及びギヤ配設用空間から変速室空間への油路配 管を省略でき、複雑な配管構造を要することなく潤滑油 路を構成できるのみならず、ギヤ配設用空間と変速室空 間とを実質的に一体化して空間容積を拡大したことにな るので、狭いギヤ配設用空間内だけで潤滑油の温度上昇 が急速に生じることを回避し易い。

【0007】〔請求項2にかかる発明〕請求項2にかかる発明では、圧油供給ポンプPOから静油圧式無段変速装置に供給された作動油の戻り油を、作動油タンクに帰還させずにオイルクーラーを経て前記圧油供給ポンプの吸い込み口に供給するように構成した。

【0008】上記構成を採用したことにより、オイルク

ーラーで冷却された戻り油を、圧油供給ポンプの吸い込 み口に供給して、作動油タンクを経ることなく再度静油 圧式無段変速装置への供給路に導くことができる。つま り、静油圧式無段変速装置への供給路では高性能フィル タを用いて作動油の浄化や、オイルクーラーでの冷却処 理を行っており、比較的清浄な状態が維持されているの であるが、作動油タンク内では、各種油圧機器やギヤ潤 滑部を経由して帰還した作動油がある程度汚れた状態で 存在しているのが一般的である。ここへ、高性能フィル 夕により折角清浄な状態に維持されている静油圧式無段 変速装置からの戻り油を混ぜると、再循環させる際に高 性能フィルタやオイルクーラーでの処理量が増えること になる。これに比べて、請求項2にかかる発明では、上 述のように、静油圧式無段変速装置に供給された作動油 の戻り油を、作動油タンクに帰還させずにオイルクーラ ーを経て圧油供給ポンプの吸い込み口に供給し、静油圧 式無段変速装置からの戻り油の清浄さや冷却状態を維持 できるようにしている。

[0009]

【発明の実施の形態】 〔作業車の全体構成〕 図1に示す ように、左右一対の駆動自在な前車輪1,1と後車輪 2,2とが、前部車体3と後部車体4とに振り分け配置 され、これらの前部車体3と後部車体4とが中間車体5 で連結されることによってフレームレス型の作業車の一 例である農用トラクタを構成してある。前部車体3は、 エンジンEと、そのエンジンE一体化された前フレーム 3A上にエンジン周りを覆うボンネットを装備させた原 動部3B、及び前車輪1を揺動させて操向操作するステ アリングハンドル3Cを一体的に組み付けて構成してい る。後部車体4は、前車輪1,1と後車輪2,2との夫 々に対する走行用動力を伝える走行用ミッションケース 6を備え、その上部に運転座席4Aを設置するととも に、後部側に、各種作業装置を昇降操作自在に連結する リフトアーム4B、連結した各種作業装置に対して動力 伝達するための動力取出し軸4Cを備えさせてある。図 1及び図2に示すように、前記走行用ミッションケース 6は、中間車体5を構成するケースブロック10に前端 側が連結されるミッションケース本体6 aと、このミッ ションケース本体6 aの後端側に前端側がボルト連結す るデフケース部分6bとによって形成してある。中間車 体5は、前部車体3と後部車体4とに直結されること で、その前部車体3及び後部車体4とともにフレームレ スの車体を構成するものであり、エンジンEの後部に位 置するフライホイールハウジング部3Dの後部に対して 前端側がボルト連結され、前記走行用ミッションケース 6の前端部に対して後部がボルト連結されるケースブロ ック10によって構成されている。このトラクタは、後 部に耕耘装置を連結して乗用型耕耘機を構成するなど、 各種の作業車を構成するものである。

【0010】 〔伝動系〕前記左右一対の前フレーム3

A, 3Aによって支持される前輪伝動ケース7の中間部内に前輪用差動機構7Aを、前記デフケース部分6bの内部に後輪用差動機構7Bをそれぞれ設けるとともに、両差動機構7A,7Bに、図3に示す伝動構造によってエンジンEの回転出力を伝達して前後車輪1,2を駆動するように構成することにより、車体の自走を可能にしてある。

【0011】すなわち、前記フライホイールハウジング 部3Dの内部に位置するエンジン出力部材としてのフラ イホイール8の回動力を、そのフライホイール8の回動 力が伝達される主クラッチ9と、主クラッチ9からの回 動力を前端側がスプライン係合によって連結する伝動軸 17とにより、入力用ギヤ18aと出力用ギヤ18bと で構成されるギヤ伝動機構18に伝達し、このギヤ伝動 機構18の出力ギヤ186の回動力を、静油圧式無段変 速装置からなる走行用主変速装置20の入力用の回転軸 22に伝達するようにしてある。この走行用主変速装置 20の出力用の回転軸23の回動力を、前記ミッション ケース6の内部に位置する走行用副変速ミッション40 の入力軸41にギヤ機構19を介して伝達し、この走行 用副変速ミッション40の出力軸42の回動力を、この 出力軸42の後端部に一体部品に形成した後輪用出力ギ ヤ43を介して後輪用差動機構7日に、出力軸42の後 端部に一体回転自在に取り付けた前輪用出力ギヤ44、 この前輪用出力ギヤ44にギヤ機構を介して後端側が連 動する前輪伝動軸7Cを介して前輪用差動機構7Aにそ れぞれ伝達するようにしてある。

【0012】前記走行用副変速ミッション40は、次の ように構成してある。前記入力軸41にカップリングに よって一体回転自在に連結する伝動軸41aに、低速ギ ヤ45a、中速ギヤ45b、高速ギヤ45cを一体に設 け、これらの各ギヤ45a、45b, 45cのうち、低 速ギヤ45aと、高速ギヤ45cとに対しては、前記出 力軸42に相対回転自在に設けた低速用変速ギヤ46 a、高速用変速ギヤ46cを常時咬合させている。そし て、低速用変速ギヤ46aと高速用変速ギヤ46cと は、その夫々のボス部外周に伝動用外歯ギヤを備えてい るとともに、低速用変速ギヤ46aと高速用変速ギヤ4 6 c との中間位置における出力軸42上に、スプライン 係合によって一体回転及び摺動自在に支持され、かつ、 その両端部に前記低速用変速ギヤ46aと高速用変速ギ ヤ46cとの夫々のボス部外周に形成された伝動用外歯 ギヤに噛み合う内歯ギヤを形成したシフトギヤ46bを 備えている。したがって、このシフトギヤ46bを、軸 芯方向での一側に操作して低速用変速ギヤ46aに係合 する状態と、他側に操作して高速用変速ギヤ46cに係 合する状態と、中央に位置させて伝動軸41a上の中速 ギヤ45bに係合させる状態とに切換自在に構成して、 走行用主変速装置20からの回動力を3段階に副変速し て前後車輪1,2に伝達するようにしてある。

【OO13】前記動力取出し軸4Cは、前記走行用ミッ ションケース6の後部に回動自在に支持させてある。そ して、この動力取出し軸4℃には、図3及び図6に示す 如く、前記走行用主変速装置20の入力用の回転軸22 の延長軸部分22aから、軸継手を介して前記走行用ミ ッションケース6の内部に位置する作業用ミッション5 0にエンジンEから動力伝達するように構成してある。 作業用ミッション50は、前記前記走行用主変速装置2 0の入力用の回転軸22の延長軸部分22aに軸継手を 介して連結された入力軸51を入力軸とするとともに、 圧油供給によって入り側に操作可能な多板式の作業クラ ッチ52、この作業クラッチ52の出力軸53にギヤ機 構54を介して一端側が連結し、他端側がカップリング によって動力取出し軸4Cに一体回転可能に連結する回 転軸55によって構成してある。つまり、エンジンEの 回転出力を、走行用の主変速装置20や副変速ミッショ ン40の変速操作にかかわらず速度変化しないように走 行側とは分岐させて作業用ミッション50に伝達し、作 業クラッチ52によって断接操作できるように動力取出 し軸4Cに伝達する。

【0014】〔ケースブロック〕上記の伝動構造を内装 した状態で前部車体3と後部車体4とを連結する中間車 体5を構成する前記ケースブロック10は、次のように 構成されている。図4~図8に示すように、走行用主変 速装置20のケースブロック10は、油圧ポンプP及び 油圧モータMのケース壁を構成する変速ブロック部分1 1と、その変速ブロック部分11の上面よりも上縁が高 くなる状態で一体に形成した大径椀状部12とから構成 してあり、その大径椀状部12の周縁に、エンジンEの 後部に位置するフライホイールハウジング部3Dの後部 に対して連結されるフランジ部が形成されているととも に、大径椀状部12の凹入内部に主クラッチ9を収容可 能な収容空間S1を形成してある。そして、走行用主変 速装置20の油圧ポンプP及び油圧モータMのケース壁 を構成する変速ブロック部分11の上面と、主クラッチ 9の収容空間S1を備える大径椀状部12の上縁との間 は、ケース断面形状が漸次変化するように傾斜壁部12 Aが形成されており、この傾斜壁部12Aを含むケース 内部に、主クラッチ9側から延出されたクラッチ側伝動 軸17と、油圧ポンプP側から延出されるポンプ側回転 軸22とを軸支する軸支用壁部13を設けてある。

【0015】上記軸支用壁部13は、最も油圧ボンプP及び油圧モータMに近い位置の第1隔壁部14と、最も主クラッチ9に近い位置のる第3隔壁部16と、その中間に位置する第2隔壁部15とで構成されている。前記第1隔壁部14は、走行用主変速装置20の油圧ボンプP及び油圧モータMの各回転軸22,23前端側を支承する軸受け部14a,14bを備え、前記第2隔壁部15は、前記第1隔壁部14を貫いて前面側に延出されたボンプ側の回転軸22の軸端部に設けられた伝動ギヤ1

8bの後側を支承する軸受け部15bと、主クラッチ9 側から延出された伝動軸17の後端側でその軸端部に設 けられた伝動ギヤ18aの後側を支承する軸受け部15 aとを備えている。そして第3隔壁部16は、前記両伝 動ギヤ18a, 18bの前側を支承する軸受け部16 a, 16bを備えるとともに、前記両伝動ギヤ18a, 186の配設用空間S2を主クラッチ9存在側の収容空 間S1とは区画する蓋部材によって構成され、この蓋部 材が、前記第2隔壁部15に対して連結ボルトを介して 着脱可能に構成されている。また、上記の第2隔壁部1 5が、油圧ポンプP及び油圧モータMのケース壁を構成 する変速ブロック部分11の上面と、主クラッチ9の収 容空間S1を備える大径椀状部12の、ケース断面形状 が漸次変化するように傾斜壁部12Aが形成される部分 との境界近くに設けられ、前記第1隔壁部14がそれよ。 りも変速ブロック部分11側に形成され、第3隔壁部1 6が、第2隔壁部15よりも傾斜壁部12Aのより上方 側に位置するように設けられている。

【0016】前記第3隔壁16と第2隔壁15とで区画 された伝動ギヤ18a, 18bの配設用空間S2は、図 5に示されるように、第2隔壁15に形成された連通孔 15cを介して、第2隔壁15と第1隔壁14との間に 形成される通路空間S3と連通接続されている。 さら に、前記通路空間S3は、第1隔壁14の上部近くに形 成されている開口14cを介して走行用主変速装置20 が配設されている変速室空間S4と連通接続されてい る。つまり、伝動ギヤ18a,18bの配設用空間S2 と、通路空間S3と、変速室空間S4とは、互いに作動 油の流通が可能な共通空間として構成され、かつ、作動 油が供給されない主クラッチ9の収容空間S1とは非連 通状態に遮断されている。図6~図8に示すように、前 記変速ブロック部分11は、鋳鉄製のケース周壁21 と、このケース周壁21の後端面側で、ケース周壁21 の後端面に前記走行用ミッションケース本体6Aにボル ト連結するように形成されたフランジ部11Aの接合面 よりも内方側に位置させてボルト連結した鋳鉄製のポー トブロック21Pとによってブロック状に形成してあ る。このポートブロック21P部分は、図8に仮想線で 示すように、ケースブロック10が走行用ミッションケ ース本体6Aと連結された状態では、走行用ミッション ケース本体6Aの内部側に入り込むように構成されてい る。

【0017】また、主クラッチ9側から延出された伝動軸17の軸芯P1に対して、油圧ポンプP側の回転軸22の軸芯P2は、その軸芯P1の下方で、かつ左右方向の一方側に偏して配置されており、油圧モータM側の回転軸23の軸芯P3は、前記油圧ポンプP側の回転軸22の軸芯P2よりも下方で、かつ油圧ポンプP側の回転軸22の軸芯P2に対して左右方向での他方側に偏して位置するように配設されている。このような配置構成を

とることで、軸芯P1の鉛直下方に軸芯P2を配置する 構造に比べ、両軸芯P1, P2間の上下方向距離を僅か でも短縮し、かつ、軸芯P1に対して軸芯P2を左右方 向の一方(この実施形態では、機体左方)に寄せて位置 させることができる。その結果、ケースブロック全体と して上下方向寸法を少しでも短縮することができ、か つ、軸芯P2を左右方向の一方へ偏倚させたことで、油 圧モータMの軸芯P3の前記軸芯P1から他方側への偏 倚量を少なくすることができ、全体として左右方向寸法 を短縮する上で有効である。さらに、前記軸芯P2と軸 芯P3との関係では、油圧モータM側の回転軸23の軸 芯P3が、油圧ポンプP側の回転軸22の軸芯P2より も下方に配設されているので、水平横方向で併設される 場合に比べて、左右方向での寸法を短縮することがで き、この点でもケースブロック10の小型化、軽量化に 有効である。

【0018】図4、5、及び図7に示す如く、ケースブ ロック10の最底部には、前後方向に貫通する貫通孔3 8が形成されており、この貫通孔38に前輪伝動軸7C を挿通するように構成して、前輪伝動軸70の地上高 を、大径椀状部12の下縁付近にまで引き上げてある。 【0019】〔走行用主変速装置〕前記走行用主変速装 置20は、図4~図8に示す如く前記入力軸22を駆動 軸として駆動される可変容量形の油圧ポンプPと、この 油圧ポンプアからの圧油によって駆動されるとともに前 記出力用の回転軸23を出力軸とする定容量形の油圧モ ータMとを変速ブロック部分11の内部に設けることに よって構成してある。これにより、走行用主変速装置2 0は、主クラッチ9の後方近くに位置しており、そし て、入力用の回転軸22に伝達されるエンジン出力を油 圧ポンプPと油圧モータMとによって前進駆動力と後進 駆動力とに変換して、かつ、前進側及び後進側のいずれ においても無段階に変速して出力用の回転軸23から走 行用副変速ミッション40に伝達するように走行用主変 速装置20に構成してある。詳しくは、次の如く構成し

【0020】変速ブロック部分11は、油圧ポンプPと油圧モータMとを作動油とともに収容する鋳鉄製のケース周壁21と、このケース周壁21の後端面に対してボルト連結した鋳鉄製のポートブロック21Pとによってブロック状に形成してある。前記ケース周壁21は、その後端部に、後部車体4を構成する前記走行用ミッションケース本体6Aに対してボルト連結するためのフランジ部を形成してある。前記ポートブロック21Pには、前記油圧ポンプPと油圧モータMとのそれぞれの出力側の回転軸22、23を回転自在に支承する軸受け部を設けると共に、油圧ポンプPと油圧モータMとの間における作動油の循環移動を行わせるための油路を形成してある。

【0021】前記油圧ポンプPと油圧モータMとは、前

記ケース周壁21の内側の油室によって構成される変速 室空間S4に車体横方向に並べて収容してある。油圧ポ ンプPは、前記入力軸22のまわりに位置する複数本の プランジャ25を摺動自在に備えるシリンダブロック2 6が前記入力軸22によってこれの軸芯まわりで回転駆 動されるように、かつ、入力軸22の一端側に外嵌する リング形の斜板27が変速ブロック部分11に対して揺 動するようにアキシャル形プランジャポンプに構成して ある。油圧モータMは、前記出力用の回転軸23のまわ りに位置する複数本のプランジャ28を摺動自在に備え るシリンダブロック29が前記出力用の回転軸23と一 体に回転するように、シリンダブロック29が回転する に伴い、前記変速ブロック部分11の内部にケース周壁 21との一体成型によって備えさせた斜板30の作用に よってプランジャ28がシリンダブロック29に対して 往復摺動するようにアキシャル形プランジャモータに構 成してある。前記モータMの斜板30のカム面30a は、斜板30に付設のカムプレートによって形成してあ るとともに、車体横外側に至るほど車体後方側に位置す るように傾斜する傾斜面に形成してある。

【0022】図6に示すように、油圧ボンプPの2個の吸排口31,31を車体横方向に並ぶ配置で前記ポートブロック21Pの内面側とこの内面側に固定の弁板32とにわたって形成し、油圧モータMの2個の吸排口33.33を、このモータ側吸排口33の並列方向の対車体方向がポンプ側吸排口31の並列方向の対車体方向がポンプ側吸排口31の並列方向の対車体方向に並ぶ配置で前記ポートブロック21Pの内面側とこの内面側に固定の弁板34とにわたって形成し、ボンプ側の一方の吸排口31とモータ側の一方の吸排口33とを油圧ポートブロック21Pに穿設した油路で接続し、ボンプ側の他方の吸排口31とモータ側の他方の吸排口33とを油圧ポートブロック21Pに穿設した別の油路で接続するように構成して、油圧ボンプPと油圧モータMとの間での圧油の循環駆動が行われるように構成してある。

【0023】図6~図11に示すように、前記変速ブロック部分11の油圧ポンプPが位置する方の横側面がわにケース周壁21との一体成型によって備えさせたシリンダ組付け部21bの組付け孔にシリンダ長手方向が車体上下方向に沿う組付け姿勢で組み込んだ油圧式サーボシリンダ61と、前記シリンダ組付け部21bの外面側にバルブ長手方向が車体上下方向に沿う組付け姿勢で取付けた油圧式サーボバルブ62とにより、油圧ポンプPの斜板角変更を行う操作部60を構成してある。すなわち、図10及び図11に示すように、サーボバルブ62の操作レバー63は回転支軸64を介してバルブケース65に支持されている。この操作レバー63と共に回転し、バルブケース65の内部において、回転支軸64から延出する操作部66が回転支

軸64の軸芯まわりで揺動し、この操作部66をバルブ 操作リンク67の一端側に係合させている連結ピン66 aを介してバルブ操作リンク67をサーボシリンダ61 に係合している他端側を揺動支点にして揺動操作する。 すると、バルブ操作リンク67の中間部をバルブスプー ル68に連結している連結ピン67aが中立位置から前 記連結ピン66aの移動方向と同じ方向に移動してバル ブスプール68を中立位置から駆動側に切り換え操作す るため、サーボシリンダ61は圧油によって駆動され、 図6に示す如くサーボシリンダ61から突出して斜板2 7に係合している操作ピン部61 aによって斜板27を 操作レバー63の操作方向に対応する前進側又は後進側 で、増速側又は減速側に揺動操作する。サーボシリンダ 61はバルブ操作リンク67を前記連結ピン66aを揺 動支点にして揺動操作しながら斜板27を揺動操作し、 斜板27の揺動変化した角度が操作レバー63の操作ス トロークに比例する角度に達すると、前記連結ピン67 aが中立位置に復帰してバルブスプール68を中立位置 に戻し操作する。これにより、斜板27の角度が操作レ バー63の操作方向に対応する方向に操作レバー63の 操作ストロークに比例する角度だけ変化すると、サーボ バルブ62が自動的に中立状態に復帰し、サーボシリン ダ61が停止して斜板27の揺動操作を停止する。

【0024】〔油圧回路〕上記走行用主変速装置20に 対するチャージ圧供給用の油圧供給回路は次のように構 成されている。図12に示すように、エンジン動力を受 けて駆動される圧油供給ポンプPOからの吐出油をレギ ュレータバルブV1を介して、パワーステアリング操作 装置PS側の供給油路r1と、走行用主変速装置20の サーボシリンダ61及びPTOクラッチ52側の供給油 路r2との二方向に分配供給するように構成してある。 つまり、圧油供給ポンプPOからは約150kg/cm²程 度の圧油が吐出され、レギュレータバルブV1によっ て、パワーステアリング操作装置PS側へは約140kg /cm²、サーボシリンダ61側の流路へは約25kg/cm 2 と、夫々の作動装置の適正圧に分配圧を設定して圧油 供給すべく構成されている。走行用主変速装置20への チャージ圧供給路r4へは、上記の各設定圧よりもさら に低圧(約10kg/cm²)が望ましく、且つ、その所要 流量は一定しない傾向がある。このため、圧油供給ポン プРО側から専用のチャージ圧を設定した供給路を設け ようとすると、さらにレギュレータバルブや専用の油路 が必要であるばかりでなく、極端な減圧を要するロスが ある。比較的設定圧としては近いサーボシリンダ系の供 給油路 r 2 から減圧してチャージ圧を取り出すことも考 えられなくもないが、そのようにすると、もともとサー ボシリンダ系の供給油路 r 2 に供給される圧油の流量は 少ないものである上に、サーボシリンダ系ではその作動 のために確実に所要量が供給されないと動作が不安定と なるため、チャージ時にサーボシリンダ系の作動油が減

少してサーボシリンダ61やPTOクラッチ52の動作が不安定になるおそれがあって好ましくない。

【0025】本発明では、比較的多くの流量が供給され るパワーステアリング操作装置PSが、その戻り油路r 3では低圧にすることが可能であることに着目して、こ の戻り油路 r 3からチャージ圧を取り出せるように、そ の戻り油路 r 3 にチャージ圧設定用のメインリリーフ弁 RMを設け、このリリーフ圧の設定を上記の圧に合致す るように設定することで、パワーステアリング操作装置 PSからの戻り油を走行用主変速装置20のチャージ圧 として利用できるようにしたものである。つまり、パワ ーステアリング操作装置 PSに対する供給油路 r 1 供給 側での圧力は、レギュレータバルブV1からの吐出圧 (約140kg/cm²)が供給されるのであるが、パワー ステアリング操作装置PS側での操作抵抗増などで回路 圧が上昇したときは、前記吐出圧と同等のリリーフ圧を 設定したステアリング操作圧設定用リリーフ弁RPを介 して戻り油路r3に逃がすことができる。パワーステア リング操作装置PSの操作弁V2が、図示のように中立 位置(ステアリング操作されていない直進状態)にある ときは、前記供給油路r1の圧油は前記操作弁V2の中 立ポートを経て戻り油路r3に流れ、その戻り油路r3 に設けられたチャージ圧設定用のメインリリーフ弁RM での設定圧(約10kg/cm²)になる。

【0026】戻り油路r3から走行用主変速装置20の 圧油循環路へのチャージ油の供給は、前記チャージ圧設 定用のメインリリーフ弁RMよりも上手側の戻り油路r 3から分岐させたチャージ圧供給路r4を介して行われ るものである。走行用主変速装置20には、前記チャー ジ圧設定用のメインリリーフ弁RMよりも高圧でリリー フ作動を行うチャージリリーフ弁RCが設けられている が、この走行用主変速装置20の圧油循環路において は、油圧ポンプ及び油圧モータMの回転方向との関係で 圧油循環路うちの一方側(油圧ポンプP側から油圧モー タM側)が高圧となり、他方側(油圧モータM側から油 圧ポンプP側)が低圧となる。前記チャージリリーフ弁 RCは、前記高圧側流路と低圧側流路とを繋ぐ通油路 に、通油方向を互いに逆に設定した一対のチャージリリ ーフ弁RCと、逆止弁との組で構成されるチャージ油導 入弁機構が設けられており、チャージ圧供給路r4から 供給される圧油は、走行用主変速装置20の圧油循環路 の低圧側流路に繋がる逆止弁を通って圧油循環路に供給 される。油圧モータMに高負荷が作用するなどして、圧 油循環路の高圧側流路が所定以上の高圧になると、その 高圧側流路に連なる側のチャージリリーフ弁RCと、低 圧側流路への通過を許す逆止弁とを通って高圧側から低 圧側への圧油の短絡を可能にしてある。前記戻り油路ァ 3のチャージ圧設定用のメインリリーフ弁RMを通り過 ぎた戻り油は、オイルクーラーOCで冷却された後、一 部がレギュレータバルブV1側への補充油として、他が 前記圧油供給ポンプ〇Pの吸い込み口に供給される構成されており、運転中は戻り油を作動油タンクには帰還させずに循環使用するように構成されている。上記のチャージ圧設定用のメインリリーフ弁RM、及びチャージリリーフ弁RCは、図6~図9に示されているように、変速ブロック部分11の横側壁部に孔加工して横側壁と一体的に形成したバルブケース内に弁体及び付勢スプリングを装着して構成してあり、外部からネジ操作でバルブ付勢用のスプリング圧を変更することにより設定圧調節自在に構成されている。尚、図12中、符号PSCはパワーステアリングシリンダ、F1,F2はフィルターである。

【0027】〔変速操作機構〕前記走行用主変速装置20は、運転部のデッキ69に設けられた変速ペダル装置71などを備える変速操作機構70によって変速操作されるように構成してある。この変速操作機構70は、変速ペダル装置71の操作をサーボバルブ62の操作レバー63に伝えるものであって、図13及び図14に示す如く構成してある。

【0028】すなわち、変速ペダル装置71は、図13 に示す如く前方側に前進操作用踏面72 aが、後端側に 後進操作用踏面73 aが互いに連係し合って動作するよ うに、かつ、前進操作用踏面72aが爪先で後進操作用 踏面73aが踵でそれぞれ踏み込み操作しやすいように 前進操作用踏面72aが後進操作用踏面73aよりも横 外側に偏位するように形成した前進用操作ペダル72と 後進用操作ペダル73との、前後一対の操作ペダル7 2,73と、それらの操作ペダル72,73どうしを機 械的に、かつ、長さ調節可能な状態で繋ぐターンバック ルで構成された連係部材74とによって構成してある。 変速ペダル装置71の前進用操作ペダル72は、車体側 面視では走行用主変速装置20が前進用操作ペダル72 の揺動支点72bよりも車体前方に位置する状態で変速 ペダル装置71の前進操作部72aと走行用主変速装置 20の後端側とが車体前後方向に重なる位置関係に配置 し、車体側面に設けた前記揺動支点としての軸芯72b まわりで揺動するように支持させてある。前進用操作ペ ダル72の前記揺動支点72bを挟んで前進操作用踏面 72aとは反対側の操作アーム部72cには、ターンバ ックルで構成された長さ調節自在な操作部材75を介し て、前記ケースブロック10の横側面に設けられた前記 サーボバルブ62の操作レバー63が連動連結されてい る。これによって、前進用操作ペダル72と操作レバー 63とを、ペダル操作に基づいてサーボバルブ62が作 動するように連係されている。変速ペダル装置71の後 進用操作ペダル73は、車体側面視では前進用操作ペダ ル72よりも機体後方側に設けた揺動支点73b周りで 揺動自在に装着してあり、前記揺動支点73bを挟んで 後進操作用踏面73aとは反対側の操作アーム部73c が、前記連係部材74を介して前進用操作ペダル72の

操作アーム部72cに連結されている。これによって、 後進用操作ペダル73も操作レバー63と連動連結され、ペダル操作に基づいてサーボバルブ62が作動する ように連係されている。

【0029】後進用操作ペダル73の揺動支点73bは、走行用トランスミッションケース6を左右方向で貫通する軸体76によって構成されたものであり、後進用操作ペダル73と軸体76とは、互いに一体回動自在に連係されている。そして、前記変速ペダル装置71及びサーボバルブ62が設けられた側とは反対側の走行用トランスミッション6の横側面には、前記貫通させた軸体76と関連させて、走行用油圧変速装置20に対する中立復帰機構80及び、変速ペダル装置71を人為的に一定踏み込み状態に維持する所謂クルーズ装置90が設けられている。

【0030】図14に示されているように、中立復帰機 構80は、前記軸体76の貫通端部に一体回動自在に取 り付けられた二叉状の揺動部材81と、その揺動部材8 1に対して相対回動自在に連係されたロッド82と、そ のロッド82の端部に対して相対回動自在に連係された カム体83と、カム体83に対して押し付け付勢される カムローラー84を備えたカムフォロワ85と、カムフ ォロワ85をカム体83に対して押し付け付勢する付勢 具86とで構成されている。前記カム体83は、走行用 トランスミッション6の側面に設けられた枢支軸87周 りで揺動自在に枢着されたものであり、揺動方向での中 間部に凹入部を有したカム面83aを備えた扇状カム8 3Aと、その扇状カム83Aと一体揺動自在に前記枢支 軸87に枢着された揺動リンク83Bとで構成されてお り、揺動リンク83日の遊端側が前記ロッド82と連結 されて、揺動部材81の揺動に伴ってカム体83が枢支 軸87周りで揺動操作されるように構成されている。前 記カムフォロワ85は、走行用トランスミッション6の 側面に設けられた枢支軸88周りで揺動自在に枢着され た揺動杆の長さ方向中間部にカムローラー84を支軸8 4 a 周りで回転自在に装着して構成されている。前記付 勢具86は、前記カムフォロワ85の遊端部に一端側を 係止し、他端側を走行用トランスミッションの横側面に 固定したコイルスプリングによって構成され、カムロー ラー84をカム体83のカム面83a側へ押しつけ付勢 して、走行用主変速装置20が中立に操作されている と、カム体83がそのカム面83aに形成されている凹 入部にカムローラー84を位置させた状態で安定位置す るように構成されている。図中、符号89はダンパーで あり、カムフォロワ85に一端側を連結され、多端側が 走行用トランスミッションの横側面に回動自在に枢着さ れている。これによって、走行用主変速装置20の斜板 27から操作レバー63や変速ペダル装置71に振動が 伝わっても、ダンパー89がカムフォロワ85に減衰作 用することによって変速ペダル装置71及び操作レバー 63の振動を減衰させる。さらに、カムフォロワ85及 びこれに連なる各連係手段を介して変速ペダル装置71 に操作抵抗を与え、変速ペダル装置71が急速に操作さ れることを防止する。

【0031】つまり、変速ペダル装置71の前進操作用 踏面72aを中立位置から踏み込み操作すると、この操 作力が変速操作機構70によって操作レバー63に伝わ るため、操作レバー63が車体前方側に揺動してサーボ バルブ62が前進側に切り換わり、走行用主変速装置2 0が中立状態から前進側に切り換わる。これによって車 体が前進走行する。前進操作用踏面72aをさらに踏み 込んでいくと、操作レバー63の車体前方側への揺動ス ロトークが大になってサーボシリンダ61による斜板変 更角が大になっていき、走行用主変速装置20が高速側 に変速していく。これによって車体前進速度が速くなっ ていく。変速ペダル装置71の後進操作用踏面73aを 中立位置から踏み込み操作すると、この操作力が連動機 構77によって操作レバー63に伝わるため、操作レバ -63が車体後方側に揺動してサーボバルブ62が後進 側に切り換わり、走行用主変速装置20が中立状態から 後進側に切り換わる。これによって車体が後進走行す る。後進操作用踏面73aをさらに踏み込んでいくと、 操作レバー63の車体後方側への揺動スロトークが大に なってサーボシリンダ61による斜板変更角が大になっ ていき、走行用主変速装置20が高速側に変速してい く。これによって車体後進速度が速くなっていく。前後 進時いずれの場合も、変速ペダル装置71に対する踏み 込み操作を解除すると、中立復帰機構80による中立復 元作用のために、変速ペダル装置71も操作レバー63 も自動的に中立位置の方に作動していき、走行用主変速 装置20が減速側に変速していく。これによって車体走 行速度が遅くなっていく。最後には、変速ペダル装置7 1も操作レバー63も中立位置に復元し、走行用主変速 装置20が中立状態に戻る。これによって車体走行が停 止する。このとき、ダンパー89による減衰作用と、中 立復帰機構80による位置決め作用とのために、操作レ バー63も変速ペダル装置71も中立位置に安定的に保 持される。

【0032】前記クルーズ装置90は次のように構成されている。走行用トランスミッション6を貫通した軸体76に取り付けられた二叉状の揺動部材81の、前記ロッド82が連結された側とは別の部位に、棒状の連係ロッド91が設けてあり、この連係ロッド91の先に、一般的な揺動操作具と、その揺動位置を摩擦固定状態と、固定解除状態とに切換操作可能に構成された周知の位置保持装置92が設けてあり、この位置保持装置92及び連係ロッド91によってクルーズ装置90が構成されている。これによって、位置保持装置92が備えている揺動操作具での揺動操作に伴って連係ロッド91を押し引きし、その位置で摩擦固定することで、これに連係され

ているサーボシリンダ 6 1 の位置を維持可能に構成した ものである。

【0033】〔別実施形態〕走行用主変速装置20における油圧ポンプPと油圧モータMとの配置関係は、実施の形態で示したように、油圧モータMが油圧ポンプPよりも下方であるものに限らず、両者がほぼ同レベルに位置する状態に配置するものであっても良い。変速ペダル装置71としては、実施の形態で示したような前後一対の操作ペダル72,73で構成されるものに限らず、前部と後部とのそれぞれに踏面を有した一つの操作ペダルで構成したものでもよい。チャージ圧設定用のメインリリーフ弁RM、及びチャージ用リリーフ弁RCは、変速ブロック部分11の横側壁部に対して着脱自在に構成しても良い。

[0034]

【発明の効果】本発明の作業車の車体構造では、静油圧 式無段変速装置のポンプ及びモータのケース壁を構成す る変速ブロック部分に対して、主クラッチの収納空間を 有する大径椀状部を一体化したものであるから、前部車 体に対する連結箇所の接触面積が大きくなることと、別 途クラッチハウジングを連結する場合に比べて連結箇所 が一つ少なくなることとの相乗で、連結強度の向上と、 連結工数の削減を図り得る利点がある。また、ケースブ ロックが前部車体と連結される箇所では、ケースに固設 の軸受け近くでポンプ入力軸を嵌合連結するような、き わめて高い精度での接続が行われるのではなく、伝動軸 と主クラッチ構成部材との動力伝達という、組み付け精 度的には比較的融通のきく接続を行うことができ、組み 付け加工面での簡便さを期待できる。上記構成を採用し たことにより、本発明では、ケースブロック内部に軸支 用壁部を備え、しかもその軸支用壁部が伝動ギヤの内装 空間を形成するように前後方向寸法の大きい壁部を構成 することになるので、ケース断面形状の変化による強度 弱点部をうまく補強して、ケースブロック自体の強度向 上を図る得る利点がある。さらに、軸支用壁部に形成さ れるギヤ配設用空間を、静油圧式無段変速装置のポンプ 及びモータが存在する変速室空間と連通させて、作動油 の流通が可能にしたので、静油圧式無段変速装置からギ ヤ配設用空間への油路配管、及びギヤ配設用空間から変 速室空間への油路配管を省略でき、複雑な配管構造を要 することなく潤滑油路を構成できるのみならず、ギヤ配 設用空間と変速室空間とを実質的に一体化して空間容積 を拡大したことになるので、狭いギヤ配設用空間内だけ で潤滑油の温度上昇が急速に生じることを回避し易く、 潤滑油の劣化を抑制し易い利点がある。

【0035】請求項2にかかる発明では、静油圧式無段変速装置に供給された作動油の戻り油を、作動油タンクに帰還させずにオイルクーラーを経て圧油供給ポンプの

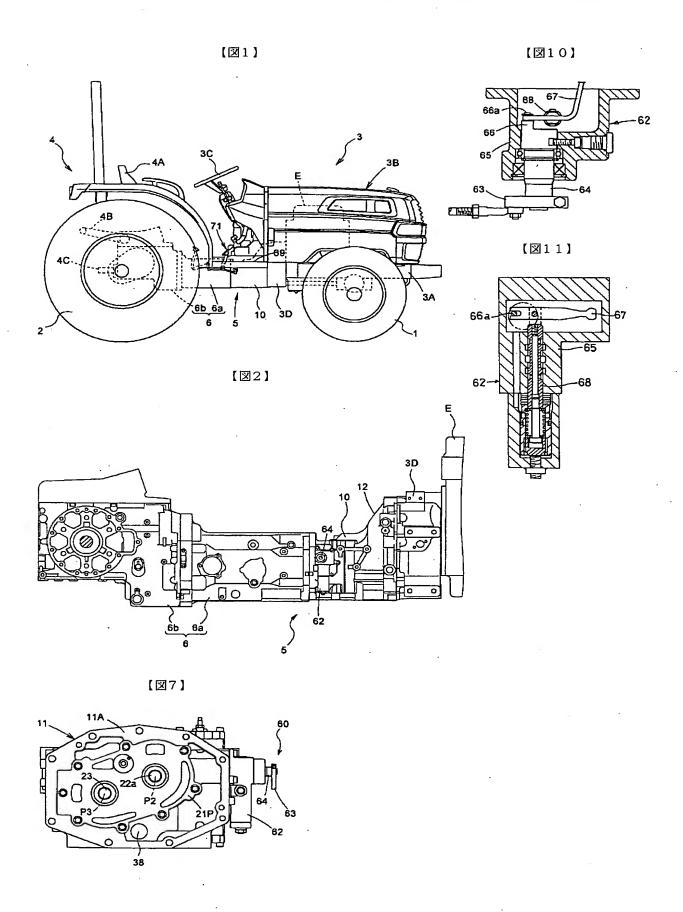
吸い込み口に供給し、静油圧式無段変速装置からの戻り 油の清浄さや冷却状態を維持できるようにして、オイル フィルターや各種油圧機器の耐用期間の延長を図り得る 利点がある。また、作動油がタンクに帰還せずに圧油供 給ポンプの吸い込み口に供給されると、作動油内での気 泡の発生も生じにくく、エアーかみが生じる虞れも少な い。

【図面の簡単な説明】

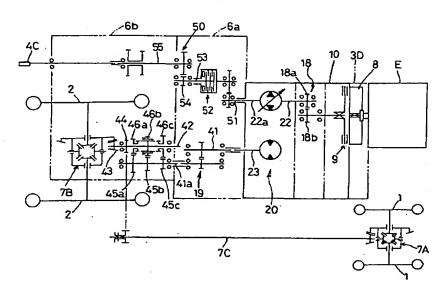
- 【図1】農用トラクタの全体側面図
- 【図2】車体構成材の外形を示す側面図
- 【図3】動力伝達系を示す概略図
- 【図4】ケースブロック部分の上下方向断面図
- 【図5】ケースブロック部分の正面図
- 【図6】ケースブロック部分の水平方向断面図
- 【図7】ケースプロック部分の背面図
- 【図8】ケースブロック部分の側面図
- 【図9】チャージバルブ箇所の部分断面図であり、
- (イ)がチャージ圧設定用のメインリリーフ弁、(ロ)がチャージリリーフ弁を示す。
- 【図10】サーボバルブ操作部の断面図
- 【図11】サーボバルブの断面図
- 【図12】油圧回路図
- 【図13】変速ペダルと変速操作機構の側面図
- 【図14】中立復帰機構およびクルーズ装置を示す側面図

【符号の説明】

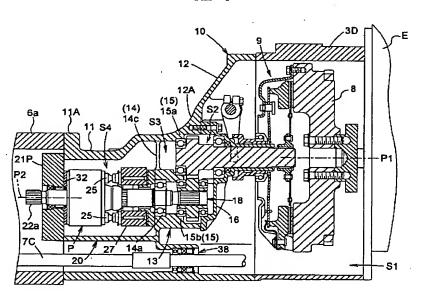
- 3 前部車体
- 4 後部車体
- 5 中間車体
- 6 走行用ミッションケース
- 9 主クラッチ
- 10 ケースブロック
- 11 変速ブロック部分
- 12 大径椀状部
- 12A 傾斜壁部
- 13 軸支用壁部
- 14 第1隔壁部
- 15 第2隔壁部
- 16 第3隔壁部
- 20 静油圧式無段変速装置
- 70 変速操作機構
- 71 変速ペダル装置
- 80 中立復帰機構
- 90 クルーズ装置
- P1 主クラッチからの伝動軸の軸芯
- P2 油圧ポンプ側の軸芯
- P3 油圧モータ側の軸芯

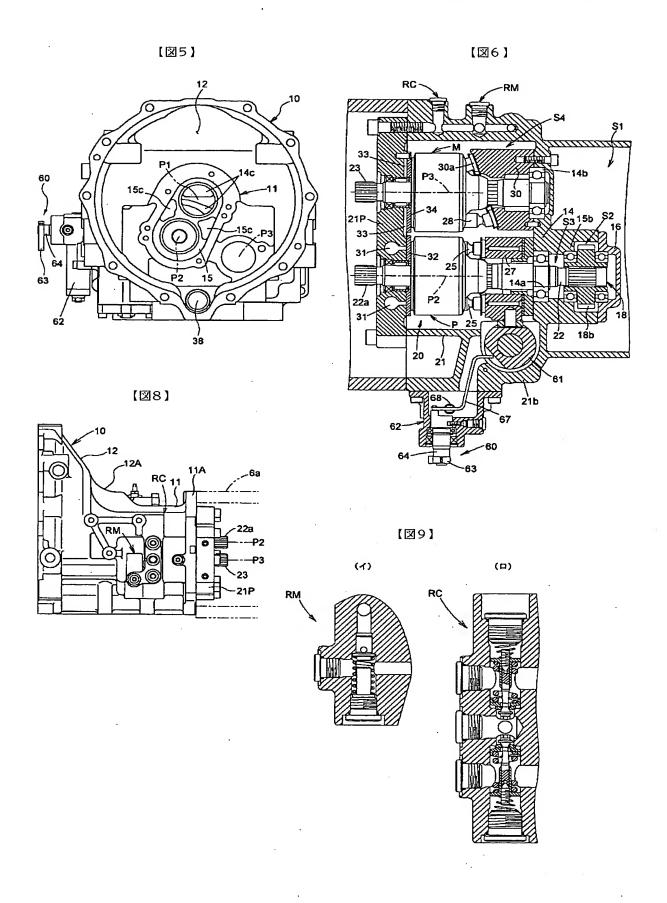


【図3】

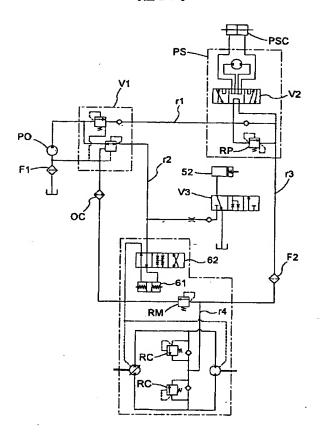


【図4】

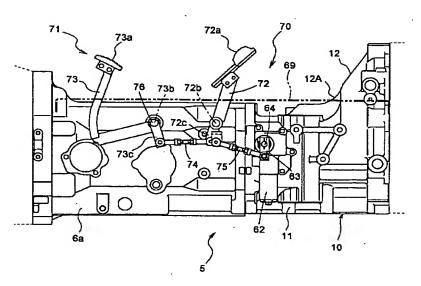




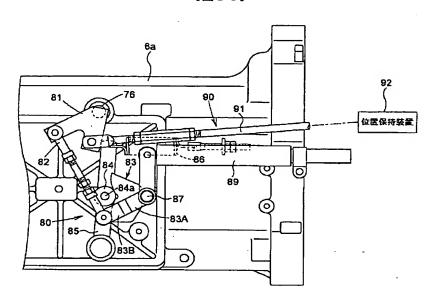
【図12】



【図13】



【図14】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 7

識別記号

B62D 49/00

(72) 発明者 森本 勇

大阪府堺市石津北町64番地 株式会社クボ

夕堺製造所内

(72)発明者 新海 敦

大阪府堺市石津北町64番地 株式会社クボ

夕堺製造所内

FΙ

B62D 49/00

テーマコート'(参考)

7

(72) 発明者 中谷 安信

大阪府堺市石津北町64番地 株式会社クボ

タ堺製造所内

Fターム(参考) 3D033 EB04 EB05 EB07 EB10 ·

3D039 AA02 AA04 AA14 AA16 AB11

AB21 AC03 AC13 AC65 AC67

AD05 AD33 AD43

3D042 AA07 AB07 BA02 BA05 BA19

BB03 BC01 BC08